

REC'D 0 5 NOV 2004

WIPO PCT

BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDITION

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Fait à Paris, le 0 2 A0UT 2004

Pour le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle Le Chef du Département des brevets

Martine PLANCHE

DOCUMENT DE PRIORITÉ

PRÉSENTÉ OU TRANSMIS CONFORMÉMENT À LA RÈGLE 17.1. a) OU b)



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ

N° 11354*03

Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

NATIONAL DE LA PROPRIÈTE LA PROPRIÈTE 26 bis, rue de Saint Pétersbourg 75800 Paris Cedex 08 Téléphone : 33 (1) 53 04 53 04 Télécopie : 33 (1) 42 94 86 54

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE page 1/2

BR1

	Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire D8 540 à N / 210502		
REMISE DES PIÈCES DATE 1 AOUT 2003	NOM ET ADRESSE DU DEMANDEUR OU DU MANDATAIRE À QUI LA CORRESPONDANCE DOIT ÊTRE ADRESSÉE		
UEU 75 INPI PARIS	Cabinet ARMENGAUD AINE		
N° D'ENREGISTREMENT 0309558 NATIONAL ATTRIBUÉ PAR L'INPI	1		
	2002 75446 DADIS		
PAR L'INPI	2003 75116 PARIS		
Vos références pour ce dossier (facultatif) AA/VB 61045			
Confirmation d'un dépôt par télécopie	N° attribué par l'INPI à la télécopie		
NATURE DE LA DEMANDE	Cochez l'une des 4 cases suivantes		
Demande de brevet	X		
Demande de certificat d'utilité			
Demande divisionnaire			
	N° Date		
Demande de brevet initiale			
ou demande de certificat d'utilité initiale	N° Date		
Transformation d'une demande de brevet européen Demande de brevet initiale	N° Date I I I I		
TITRE DE L'INVENTION (200 caractères ou			
REACTEUR DE DENITRIFICATION	A CULTURE FIXEE		
1.			
1	·		
4 DÉCLARATION DE PRIORITÉ	Pays ou organisation Date		
OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE	Pays ou organisation		
LA DATE DE DÉPÔT D'UNE	Date		
DEMANDE ANTÉRIEURE FRANÇAISE	Pays ou organisation		
	Date N°		
	S'il y a d'autres priorités, cochez la case et utilisez l'imprimé «Suite»		
DEMANDEUR (Cochez l'une des 2 cases)	Personne morale Personne physique		
Nom	SUEZ ENVIRONNEMENT		
ou dénomination sociale			
Prénoms			
Forme juridique	S.A.		
N° SIREN	<u> </u>		
Code APE-NAF	20 Dead Defaidest Wilson		
Domicile Rue	38 Rue du Président Wilson		
ou siège Code postal et ville	[7:8:2:3:0] LE PECQ		
Pays	FRANCE		
Nationalité	Française		
N° de téléphone (facultatif)	N° de télécopie (facultatif)		
Adresse électronique (facultatif)	- I - I - I - I - I - I - I - I - I - I		



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE page 2/2



	Réservé à l'INPI		•	
REMISE DES PIÈCES DATE 1 A COL	JT 2003			
UEU 75 INPI-I				
N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL ATTRIBUÉ PAR L	0309558	•		
				DB 540 W / 210502
MANDATAIRE	. (S'Il y a lieu)			
Nom		ARMENGAUD		
Prénom	1/11	Alain		The state of the s
Cabinet ou Soc	ciete	Cabinet ARMEN	GAUD AINE	
N °de pouvoir de lien contrac	permanent et/ou ctuel	92-1003		
Adresse	Rue	3, Avenue Buge	aud	
Autesse	Code postal et ville	[7 .5 .1 .1 .6] PA	RIS	
	Pays	FRANCE		
N° de télépho		01-45-53-05-50		,
N° de télécopi		01-45-53-80-21		
	onique (facultatif)	armengau@club	-internet.fr	
INVENTEUR	(S)	Les inventeurs s	ont nécessairement des	personnes physiques
Les demander sont les même	urs et les inventeurs es personnes	Oui Non: Dans	ce cas remplir le formul	aire de Désignation d'inventeur(s)
RAPPORT DE	RECHERCHE	Uniquement pou	r une demande de breve	t (y compris division et transformation)
	Établissement immédiat ou établissement différé	×		
	elonné de la redevance (en deux versements)	Uniquement pour Oui Non	les personnes physiques e	effectuant elles-mêmes leur propre dépôt
RÉDUCTION DES REDEVA		Uniquement pour les personnes physiques Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) Obtenue antérieurement à ce dépôt pour cette invention (joindre une copie de la décision d'admission à l'assistance gratuite ou indiquer sa référence): AG		
	DE NUCLEOTIDES IDES AWINÉS	Cochez la case	e si la description contient u	une liste de séquences
Le support élé	ectronique de données est join			
séquences si	n de conformité de la liste de ur support papier avec le ronique de données est jointe			
	utilisé l'imprimé «Suite», nombre de pages jointes			
OU DU MAN (Nom et qua M. Aláin	DU DEMANDEUR DATAIRE alité du signataire) n ARMENGAUD taire n°92-1003			VISA DE LA PRÉFECTURE QU DE L'INPI

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.

La présente invention concerne un réacteur de dénitrification à culture fixée associé à un ouvrage de nitrification et d'élimination de la pollution carbonée.

5 On sait que le traitement de l'azote en eaux résiduaires s'effectue en deux étapes :

10

15

30

- une étape de nitrification au cours de laquelle s'effectue l'oxydation de l'azote ammoniacal présent dans l'effluent, en nitrite puis en nitrate par une réaction biochimique due à l'action de bactéries autotrophes et,
- une étape de dénitrification au cours de laquelle l'azote nitrate est réduit à un état plus faible d'oxydation grâce à une réaction biochimique mettant en œuvre des bactéries hétérotrophes.

Chacune de ces deux étapes nécessite le respect d'un certain nombre de conditions :

- l'étape de nitrification exige : un âge de boues 20 élevé, car la biomasse autotrophe a un taux de croissance lent; un pH compris entre 6 et 8 avec une valeur optimale de l'ordre de 7 étant donné le que taux de croissance des bactéries nitrifiantes décroît en dehors de ces valeurs de 25 pH et, une teneur en oxygène dissous maintenue entre 2 et 4 mg/l.
 - l'étape de dénitrification nécessite le respect des contraintes suivantes : un âge de boue faible étant donné que la biomasse hétérotrophe présente une croissance rapide ; un pH compris entre 6 et 8 avec une valeur optimale de l'ordre de 7 ; une très faible teneur en oxygène dissous (conditions anoxiques) étant donné que la présence d'oxygène

5

15

25

30

inhibe la dénitrification et, une DBO₅ suffisante pour satisfaire les besoins en carbone organique.

Il résulte de ces contraintes que les phénomènes de nitrification et de dénitrification sont tout à fait contradictoires. C'est la raison pour laquelle constructeurs d'installations de traitement d'eaux résiduaires ont basé leur technique sur l'alternance et/ou temporelle phases spatiale des d'aération 10 (nitrification) et d'anoxie (dénitrification).

On sait par ailleurs que la vitesse de dénitrification dépend de deux paramètres essentiels : d'une part la température et d'autre part le carbone organique disponible au niveau de la boue biologique et donc, des quantités de carbone organique apportées par l'effluent à traiter (à 15°C, les valeurs sont proches de 2,5 à 3 g N- NO_3/kg MVS/h).

- 20 A l'heure actuelle, le processus de dénitrification peut être mis en œuvre de trois facons différentes :
 - dans une zone anoxie en culture libre. Le bassin d'anoxie est situé en tête de la filière de traitement et il est chargé de la dénitrification. L'apport en NO3 est assuré par la recirculation de la liqueur mixte provenant du bassin d'aération et les besoins en carbone organique satisfaits par l'arrivée d'eau prétraitée. biomasse dénitrifiante est recirculée du clarificateur vers le bassin d'anoxie. Le bassin d'aération assure la nitrification et l'élimination complémentaire pollution carbonée. L'inconvénient de cette configuration résulte dans le fait qu'elle nécessite une recirculation de l'ordre de 150 à 400% du débit de l'eau brute afin de

recycler les nitrates à éliminer et pour respecter un rapport C/N suffisant. En général le volume du bassin d'anoxie représente 25% du volume total nécessaire à l'épuration;

- 5 dans le bassin d'aération par syncopage l'aération. l'alternance temporelle permettant nitrification-dénitrification dans un bassin unique. Dans ce cas, il convient de respecter les conditions optimales suivantes : un âge de boues supérieur à 10 jours ; une majoration de 30% de l'aération par rapport aux exigences 10 de la seule élimination de la pollution carbonée ; un temps minimal d'anoxie de l'ordre de 8 à 10 h/j et un taux de boues d'environ 4 g MVS/1;
- dans un ouvrage à biomasse fixée (biofiltre) qui,

 15 au même titre qu'une zone anoxie peut permettre d'assurer

 la dénitrification à condition d'injecter de l'air afin

 de garantir un décrochage, homogène et maîtrisé, de la dibiomasse en excès.
- 20 Partant état de de cet la technique, la présente invention se propose d'apporter un réacteur dénitrification qui résout notamment les problèmes techniques suivants qui ne sont pas résolus par cet état de la technique :
- élimination de la nécessité d'assurer un autocurage de la biomasse en excès par une injection d'air et donc de prévoir des systèmes d'aération;

30

- réduction du volume de l'ouvrage dédié à la dénitrification et
 - contrôle du temps de contact nécessaire à la dénitrification.

En conséquence cette invention a pour objet un réacteur de dénitrification à culture fixée sur un support du type plastique organisé, associé à un ouvrage de nitrification et d'élimination de la pollution carbonée, ledit réacteur étant alimenté par un mélange de l'effluent brut à traiter et de l'effluent provenant de l'ouvrage de nitrification et d'élimination de la pollution carbonée, caractérisé en ce qu'il comporte :

-deux compartiments de dénitrification pourvus d'un garnissage du type plastique organisé, ces compartiments, 10 disposés en parallèle, fonctionnant par charges bâchées successives, c'est-à-dire en alternance l'un phase de remplissage (dénitrification étant en autocurage de la biomasse en excès, c'est-à-dire le décrochage de cette biomasse en excès par action de 15 forces de cisaillement hydrauliques) alors que l'autre est en phase de vidange (dénitrification et drainage de la biomasse en excès, c'est-à-dire l'évacuation de la biomasse en excès décrochée lors de l'auto-curage) ;

- 20 un compartiment de vidange recevant l'effluent dénitrifié dans l'un ou l'autre desdits compartiments de dénitrification;
 - un système d'alimentation du mélange d'effluents constitué d'un bras rotatif alimentant, en surface, alternativement chacun desdits compartiments et ;
 - des moyens assurant la recirculation de l'effluent dénitrifié depuis le compartiment de vidange vers l'ouvrage dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée.

30

25

5

Selon la présente invention l'ouvrage dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée peut être un lit bactérien ou lit à ruissellement; un

système de filtration biologique aérobie en flux d'air et d'eau ascendants du type « Biofor ® » ou des disques biologiques sur lesquels se fixe la biomasse, ces disques tournant autour d'un axe horizontal et baignant en partie dans l'effluent à traiter.

Selon un mode de réalisation de la présente invention le réacteur de dénitrification décrit ci-dessus peut être intégré à une installation telle que décrite dans FR-B-2 782 508, l'effluent dénitrifié dans ledit réacteur étant recirculé dans le lit bactérien de cette installation. Grâce à cette disposition la finition du traitement et notamment l'élimination des matières en suspension s'effectue dans les filtres plantés de roseaux : 15 décrit dans ce brevet français.

10

20

D'autres caractéristiques et avantages de la présente : invention ressortiront de la description faite ci-après en référence aux dessins annexés qui en illustrent un 🤐 de réalisation dépourvu de exemple tout caractère' limitatif. Sur les dessins :

La figure 1 est une vue en coupe selon I-I de la figure 4;

25 La figure 2 est une vue de dessus de la figure 1 ; La figure 3 est une vue en plan de la figure 1; La figure 4 est une vue en coupe selon IV-IV de la figure 3,

La figure 5 est une vue en plan d'un exemple de 30 garnissage plastique servant de support à la biomasse fixée assurant la dénitrification,

La figure 6 représente une courbe illustrant les avantages économiques apportés par la présente invention.

Ainsi qu'on le voit sur les dessins, le réacteur de dénitrification objet de la présente invention désigné dans son ensemble par la référence 1 est associé à un lequel s'effectue la nitrification dans que l'élimination l'effluent ainsi de la pollution carbonée, cet ouvrage ayant été schématisé sur le dessin et désigné par la référence 2. Il peut s'agir notamment d'un lit bactérien ou lit à ruissellement, d'un système de filtration biologique aérobie en flux d'air et d'eau ascendants du type « Biofor ® » ou de disques biologiques sur lesquels se fixe la biomasse, ces disques tournant autour d'un axe horizontal et baignant en partie dans l'effluent à traiter.

15

20

25

30

10

Le réacteur de dénitrification comporte d'une part, deux compartiments 3 et 4, en parallèle, dédiés à la dénitrification et séparés par une cloison 5 et d'autre part un compartiment dit de vidange 6 totalement isolé des compartiments 3 et 4 par une cloison longitudinale 7.

Les compartiments de dénitrification 3 et 4 sont du type à culture fixée sur un support de type plastique organisé schématisé sur les figures 1, 3 et 4 par le garnissage 8. Ce garnissage peut être du type illustré par la figure 5 présentant une surface spécifique comprise entre 50 et 200 m²/m³ et de préférence de 150 m²/m³, par exemple vendu sous la marque « Cloisonyl » par la Société française ATOCHEM et distribué par CECA ou bien d'autres produits équivalents notamment le « Biodec ® » fabriqué par Munters Euroform GmbH et distribué par Socrematic SA..

Ainsi qu'on le décrira ci-après le réacteur de dénitrification 1 fonctionne en alternance par charges ou bâchées successives sur les deux compartiments 3 et 4 disposés en parallèle de la façon suivante :

- 5 phase de remplissage d'un réacteur : dénitrification et auto-curage ;
 - phase de vidange du réacteur : dénitrification et drainage de la biomasse en excès.
- 10 L'alimentation du réacteur 1 s'effectue à l'aide d'un mélange de l'effluent brut délivré par une conduite 9 et provenant par exemple d'un dégrilleur 10, cet effluent brut étant fortement chargé en matières organiques et de l'effluent provenant de l'ouvrage de nitrification alimentation en 15 Cette surface, en alternance, compartiments 3 et 4 est réalisée à l'aide d'un bras r rotatif 11 et d'un répartiteur 22 à partir d'un moyen de distribution 12 recevant le mélange. Comme on le voit sur ; le dessin, l'ouvrage 2 dédié à la nitrification et : l'élimination de la pollution carbonée comporte un 20 plancher 13 avec des moyens de reprise de l'effluent nitrifié lequel est mélangé sur un déflecteur l'effluent brut provenant de la conduite 9,

25

L'une des cloisons (15 sur la figure 1) délimitant les compartiments de dénitrification 3 et 4 est conçue de façon à laisser un passage libre 16 au-dessus du plancher du réacteur 1 pour la circulation de l'effluent traité dans l'un ou l'autre des compartiments 3 et 4. Des pompes de vidange 17 assurent la reprise de cet effluent, respectivement à partir des compartiments 3 et 4, et son évacuation par une conduite 18 dans le compartiment de

d'alimenter le moyen de distribution 12.

vidange 6. La majeure partie de l'effluent traité admis dans le compartiment de vidange 6 est recirculé vers l'ouvrage 2 grâce à des pompes telles que 21 alimentant une conduite d'évacuation schématisée en 19. L'effluent traité après élimination des pollutions azotée et carbonée est évacué par une surverse 20.

Ainsi qu'on le comprend de la description qui précède, l'une des originalités du réacteur de dénitrification 10 objet de l'invention est la présence de deux compartiments de dénitrification disposés en parallèle et fonctionnant en alternance. Un exemple de fonctionnement est le suivant :

- t = 0 min : alimentation du compartiment 3 du réacteur, compartiment 4 au repos,
 - t = 30 min : fin d'alimentation et début de vidange du compartiment 3 dans le compartiment 6 et alimentation du compartiment 4,
- 60 min: fin de vidange et début 20 d'alimentation du compartiment 3 ; fin d'alimentation et début de vidange du compartiment 4,
 - t = 90 min : fin d'alimentation et début de vidange du compartiment 4 ; fin de vidange et début d'alimentation du compartiment 4,
 - t = 120 min : etc...

5

25

Ainsi qu'on l'a mentionné ci-dessus, la majeure partie de l'effluent traité dans le réacteur de dénitrification 1 30 est recirculé vers l'ouvrage 2 dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée. Le taux de recirculation est de l'ordre de 300%. Le dimensionnement des volumes du réacteur de dénitrification 1 tient compte du débit de pointes horaires, ainsi que du débit maximal admissible par la station. On peut, sans sortir du cadre de l'invention, prévoir un bassin tampon afin de lisser les débits et les charges.

Les avantages apportés par la présente invention sont notamment les suivants :

10

15

A) Temps de séjour d'immersion contrôlé:

Le fait de fonctionner par charges alternées dans les compartiments 3 et 4 permet d'appliquer et de contrôler le temps de contact nécessaire à la dénitrification. Le réacteur peut-être par exemple dimensionné de façon à assurer un temps de contact moyen de l'effluent de l'ordre de 30 minutes.

B) Contrôle de la biomasse

20 On a constaté avec surprise que le fait de fonctionner par charges alternées permet d'assurer l'auto-curage des compartiments 3 et 4 du réacteur lors de alimentation et de leur vidange. Ainsi grâce l'invention, le décrochage de la biomasse en excès est uniquement réalisé, de manière naturelle, par la force 25 d'irrigation, comme dans un lit bactérien classique. En effet, il n'est pas nécessaire d'assurer l'auto-curage de la biomasse en excès par un apport d'air sous forme de fines bulles. L'invention permet de s'affranchir de la 30 mise en œuvre de systèmes d'aération générateurs d'aérosols pollués, de prix de revient, d'exploitation et d'entretien importants.

5

20

C) Réduction du volume d'ouvrage dédié à la dénitrification

L'invention permet de réduire considérablement le volume de l'ouvrage (compartiments 3 et 4) dédié au processus de dénitrification. En effet, le volume des compartiments 3 et 4 ne représente que 10% du volume total nécessaire au traitement alors que le volume d'anoxie en boues activées correspond généralement à 25% de ce volume total.

10 de la présente invention Le réacteur objet s'appliquer notamment à des stations de traitement d'eaux résiduaires dont le niveau d'élimination de l'azote total est NGL < 15 mg/l (réglementation en vigueur pour les traitant moins de 100.000 équivalents stations 15 habitants).

La figure 6 illustre les différences de prix en fonction de la capacité de traitement, entre une installation classique (droite A) et une installation selon l'invention (droite B).

L'invention peut également s'appliquer la à réhabilitation de station en vue d'un niveau traitement demandé, plus contraignant (élimination 25 l'azote total) que lors de la construction de la station d'épuration. Dans ce contexte, l'invention présente un intérêt tout particulier dans le cas de la réhabilitation la construction de stations de capacité traitement inférieure à 5 000 équivalents habitants, pour 30 lesquelles une élimination de l'azote total est exigée. En effet, dans ce type d'installation, généralement en œuvre des procédés qualifiés de rustique, c'est-à-dire présentant de faibles coûts d'exploitation (main d'œuvre, consommation électrique, minimisation du nombre d'équipements électromécaniques etc..).

C'est ainsi que l'invention peut s'appliquer à des installations du type décrit dans FR-B-2 782 508 décrit un procédé et une installation de traitement des eaux résiduaires domestiques associant un lit bactérien suivi de cellules ou lits de filtration-compostage plantés de roseaux (désignés le par 10 « Rhizofiltre »),

Dans ce type d'installation, le premier étage constitué par le lit bactérien (ou par des disques biologiques) assure le traitement de la matière carbonée dissoute et colloïdale (DCO, DBO₅ et NNH₄) et le second étage constitué par les lits de filtration-compostage affine et complète le traitement de la matière dissoute, tout en filtrant les matières particulaires présentes (matières en suspension d'entrée + biomasse lessivée provenant du lit bactérien ou des disques biologiques). Les boues sont ainsi stockées dans des conditions aérobies pendant 5 à 8 ans. De ce fait elles subissent une digestion aérobie ce qui se traduit par un taux de minéralisation supérieur à 40% et donc une réduction d'environ 30% de la masse de boues produites initialement.

15

20

25

30

Dans cette application particulière, l'effluent traité par le réacteur de dénitrification décrit ci-dessus est pompé et alimente, par bâchés le poste de recirculation du lit bactérien. Les lits de filtration-compostage, plantés de roseaux, sur lesquels s'effectue le traitement de finition sont alimentés à partir d'un trop-plein qui est situé dans le poste de recirculation.

5

10

15

20

Il faut bien entendu que le dimensionnement des volumes d'ouvrages tienne compte du débit de pointe horaire ainsi que du débit maximal admissible par la station. Ainsi qu'on l'a mentionné ci-dessus, on peut prévoir un bassin tampon afin de lisser les débits et les charges.

Cette configuration particulière à l'invention n'induit que 10% de surcoût par rapport au prix d'une installation selon FR-B-2 782 508 conçue simplement pour éliminer le carbone et l'azote ammoniacal (nitrification). La mise en œuvre de l'invention, dans cette application particulière est extrêmement simple, même dans le cas de réhabilitation ou d'extension d'ouvrages notamment en vue d'une augmentation de leur capacité de traitement.

Dans le tableau ci-après on a comparé les résultats obtenus respectivement à l'aide d'une installation selon FR-B-2 782 508 (installation A) et d'une station d'épuration (installation B) dans laquelle l'invention est appliquée à l'installation A.

	INSTALLATION A	INSTALLATION B
CAPACITE DE TRAITEME	NT	
Population	1000 eH	1000 eH
Débit journalier	150 m³/j	150 m³/j
Débit moyen	6,25 m³/h	6,25 m³/h
DBO ₅	60 kg/j	60 kg/j
DCO	105 kg/j	105 kg/j
MES	90 kg/j	90 kg/j
NTK	11 kg/j	11 kg/j
NIVEAU DE REJET		
DBO₅	35 mg/L	35 mg/L

DCO	125 mg/L	125 mg/L
MES	25 mg/L	25 mg/L
NTK	5 mg/L	A
NGL	·	15 mg/L

ť

LIT BACTERIEN	ALCO ALCO ALCO ALCO ALCO ALCO ALCO ALCO	
Volume	112 m³	112 m³
Surface	24 m²	24 m²
RECIRCULATION	,	
Volume	20 m³	20 m³
Débit	60 m³/h	60 m³/h
RECEPTION EAUX BRUTES		
Volume	40 m³	
REACTEUR DENITRIFICATION	1	
Nombre	0	2
Volume unitaire		6 m³
Volume unitaire de		
garnissage plastique		5 m³
$(150 \text{ m}^2/\text{m}^3)$		
VIDANGE REACTEUR	•	
Volume unitaire		17 m³
Débit		35 m³/h
ALIMENTATION DES	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
LITS DE ROSEAUX		
Volume	22 m³	22 m³
Débit	90 m³/h	90m³/h
LIT DE ROSEAUX		
Surface totale	450 m ²	450 m²

Il demeure bien entendu que la présente invention n'est pas limitée aux exemples de réalisation ou d'application décrits et/ou mentionnés ci-dessus, mais qu'elle en englobe toutes les variantes.

REVENDICATIONS

- 1. Réacteur de dénitrification à culture fixée sur un support du type plastique organisé, associé à un ouvrage de nitrification et d'élimination de la pollution carbonée, ledit réacteur étant alimenté par un mélange de l'effluent brut à traiter et de l'effluent provenant de l'ouvrage de nitrification et d'élimination de la pollution carbonée, caractérisé en ce qu'il comporte :
- 10 -deux compartiments de dénitrification (3,4) pourvus garnissage (8) du type plastique organisé, ces compartiments, disposés en parallèle, fonctionnant par bâchées ou charges successives, c'est-à-dire alternance l'un étant en phase de (dénitrification et auto-curage de la biomasse en excès) 15 l'autre que est en phase `de vidange (dénitrification et drainage de la biomasse en excès) ;
 - un compartiment de vidange (6) recevant l'effluent dénitrifié provenant de l'un ou de l'autre desdits compartiments de dénitrification;

20

- un système d'alimentation du mélange d'effluents constitué d'un bras rotatif (11) alimentant, en surface, alternativement chacun desdits compartiments et ;
- des moyens (19,21) assurant la recirculation de 25 l'effluent dénitrifié depuis le compartiment de vidange (6) vers l'ouvrage (2) dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée.
- 2. Réacteur selon la revendication 1, caractérisé en ce 30 que l'ouvrage (2) dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée est un lit bactérien ou lit à ruissellement.

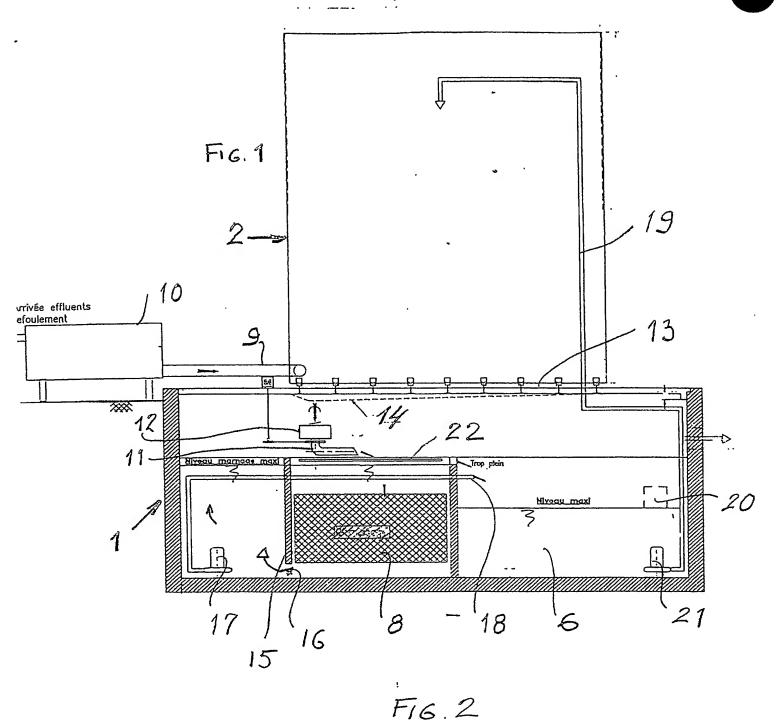
5

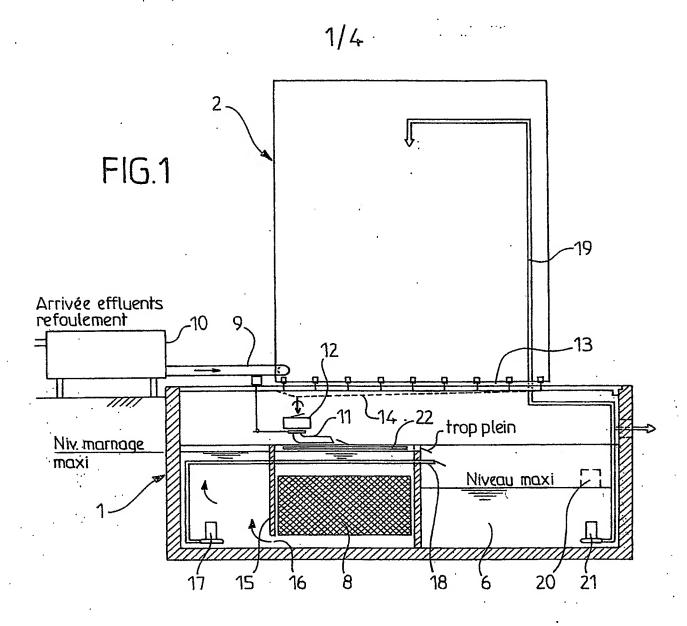
10

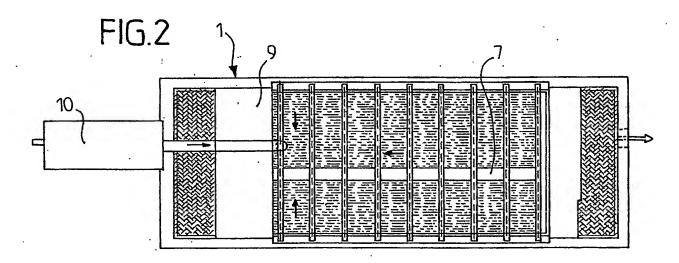
30

- 3. Réacteur selon la revendication 1, caractérisé en ce que l'ouvrage (2) dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée est un système de filtration biologique aérobie en flux d'air et d'eau ascendants.
- 4. Réacteur selon la revendication 1, caractérisé en ce que l'ouvrage (2) dédié à la nitrification et à l'élimination de la pollution carbonée est constitué de disques biologiques sur lesquels se fixe la biomasse, ces disques tournant d'un axe horizontal et baignant en partie dans l'effluent à traiter.
- Réacteur selon l'une quelconque des revendications
 précédentes, caractérisé en ce que le garnissage (8) présente une surface spécifique comprise entre 50 et 200 m²/m³ et de préférence de 150 m²/m³,
- 6. Réacteur selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce que l'alimentation de l'effluent brut à l'aide dudit bras rotatif (11) s'effectue à partir d'un moyen de distribution (12) recevant le mélange d'effluents à partir d'un déflecteur (14) prévu sous des moyens de reprise du plancher (13) de 1'ouvrage (2).
 - 7. Réacteur selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce que le taux de recirculation, vers l'ouvrage (2), de l'effluent traité dans ledit réacteur est de l'ordre de 300%.

- 8. Réacteur selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce que l'on prévoit un bassin tampon afin de lisser les débits et les charges.
- 9. Réacteur selon l'une quelconque des revendications précédentes, caractérisé en ce qu'il est intégré à une installation de traitement d'effluents comprenant une étape de traitement biologique, notamment sur lit bactérien et une étape d'élimination des matières en suspension et de traitement des boues par filtration10 compostage sur des lits plantés de roseaux, l'effluent dénitrifié dans ledit réacteur (1) étant recirculé dans le lit bactérien.







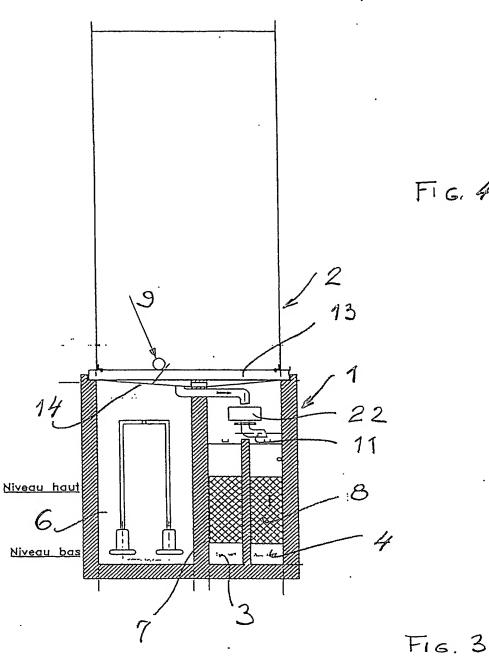
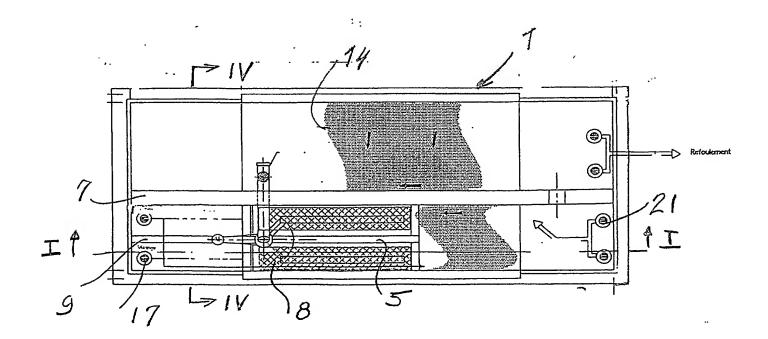


FIG. 4



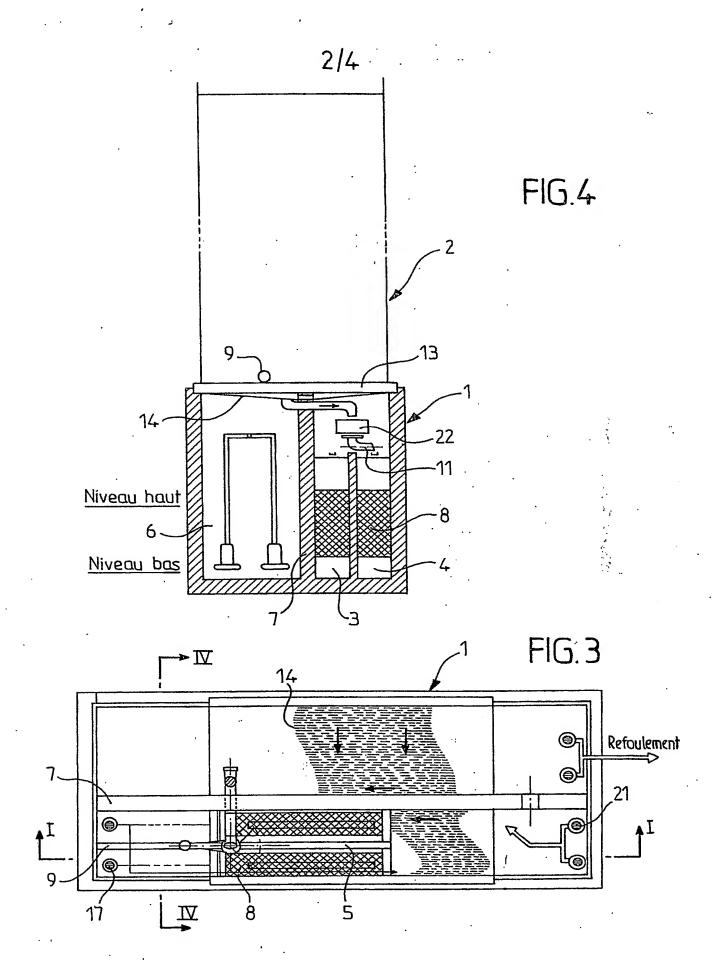
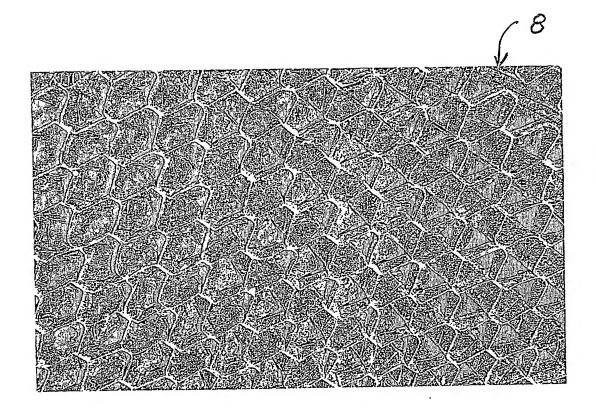


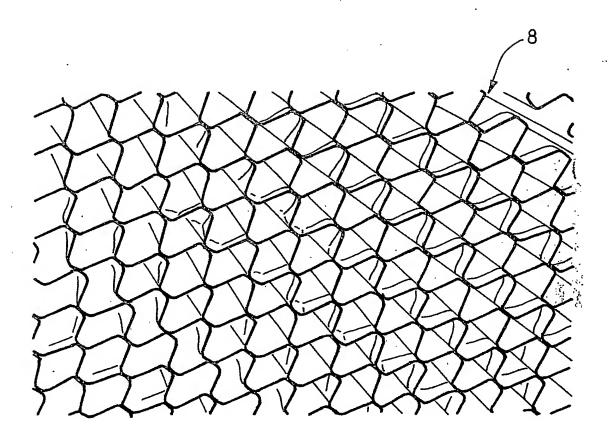
FIG.5



. . . .

3/4

FIG.5



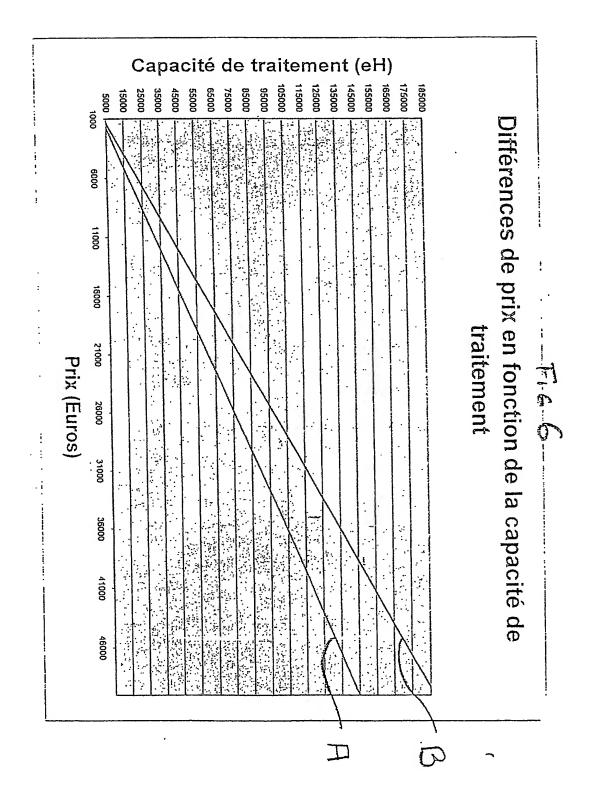
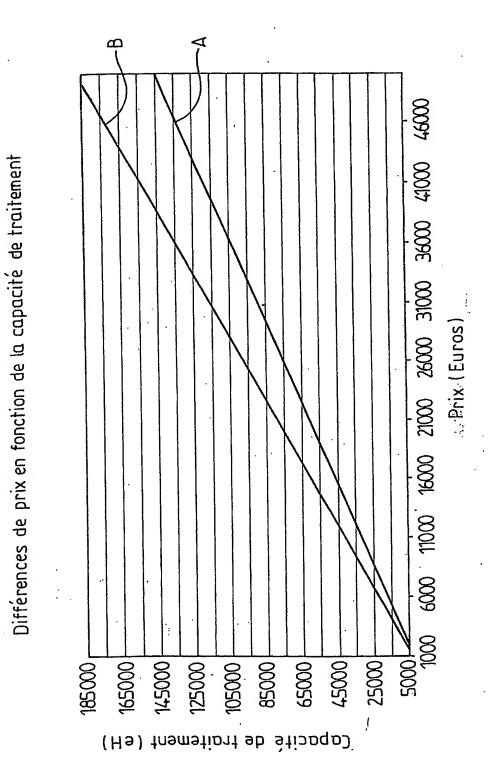


FIG. 6





BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ



Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

DÉPARTEMENT DES BREVETS

26 bis, rue de Saint Pétersbourg

75800 Paris Cedex 08 Téléphone : 33 (1) 53 04 53 04 Télécople : 33 (1) 42 94 86 54

DÉSIGNATION D'INVENTEUR(S) Page N° 1../1..

(À fournir dans le cas où les demandeurs et les inventeurs ne sont pas les mêmes personnes)

Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire

DB 113 @ W / 270601

Vos références pour ce dossier (facultatif)		AA/VB/61045
N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL 03 09 558		03 09 558
TITRE DE L'INVENTION (200 caractères ou espaces maximum)		
REACTEUR DE	E DENITRIFICATION A	CULTURE FIXEE
	·····	
LE(S) DEMANDE	UR(S):	
SUEZ ENVIRO	NNEMENT	
DESIGNE(NT) E	N TANT QU'INVENTEUR	(S):
Nom Nom		GENEYS
Prénoms	<u>, </u>	Cédric
	Rue	30 rue de l'Aurore
Adresse		
	Code postal et ville	1718111010 Saint Germain-en-Laye
Société d'appartenance (facultatif)		
2 Nom		VIRLOGET
Prénoms		François
Advance	Rue	4 rue du Terrey
Adresse	Code postal et ville	JE .O. 9 .O. O. CAINT PRICET
Société d'an	partenance (facultatif)	6 9 8 0 0 SAINT PRIEST
Nom	our terrance (Jacumung)	
Prénoms		
Adresse	Rue	
	Code postal et ville	
Société d'ap	Société d'appartenance (facultatif)	
S'il y a plus de trois inventeurs, utilisez plusieurs formulaires. Indiquez en haut à droite le N° de la page suivi du nombre de pages.		
DATE ET SIGNATURE(S) DU (DES) DEMANDEUR(S) OU DU MANDATAIRE (Nom et qualité du signataire)		
Chantal PEAUCELLE N°92-1189 Paris le 19 Septembre 2003		

La loi nº78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire.